

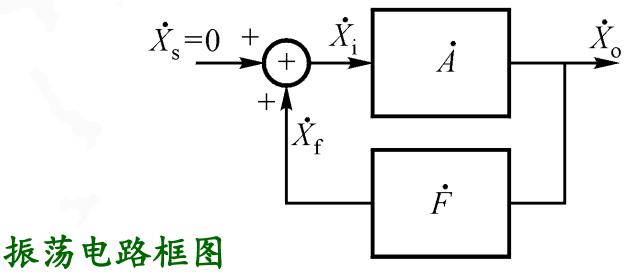
本章主要讨论正弦波和非正弦波(方波、三角波) 产生电路:

- > 正弦振荡条件
- > RC正弦振荡电路
- ► LC正弦振荡电路
- > 石英晶体振荡器
- > 电压比较器
- > 非正弦波发生电路



# 4.1 产生正弦振荡的条件

- ◆ 在负反馈放大电路中,由于附加相移的存在,在 通带以外若形成正反馈,则可能引起自激振荡。
- ◆ 在正弦振荡电路中,为得到频率一定、且幅值稳定的正弦波振荡,电路中必定要引入正反馈(通带内)。





- ◆ 与负反馈电路自激振荡的区别
  - 正反馈网络
  - 不需要输入信号
- ◆ 振荡条件

$$\dot{X}_f = \dot{X}_i$$

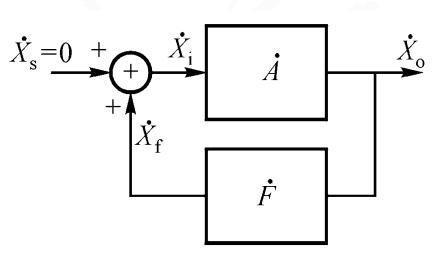
ÀF =1 → 振荡平衡条件

平衡条件又可以表示成:

$$|\dot{A}\dot{F}|=1$$



$$\varphi_{AF} = \varphi_A + \varphi_F = \pm 2n\pi$$
 相位平衡条件



与负反馈相比, 两者的

振荡条件有何区别?





### > 起振条件

◆ 接成正反馈是放大电路构成振荡器的首要条件。 但只满足平衡条件,则实际上无法完成由零开始 的起振过程。为了在无输入信号下也能引起自激, 反馈电路的环路增益应大于1。

 $|\dot{A}\dot{F}|>1$  起振条件  $\dot{X}_{s}=0$  + ◆ 当满足起振条件, 由于扰动

的影响,尽管幅值很小,但经过反馈环路多次循 环,便能使输出信号从小到大增长,直至达到平 衡条件。



#### ◇ 两个问题

- ▶ 产生单一的频率
- 输出无非线性失真

## ◇ 采取两个措施

- 选频网络
- 稳幅环节

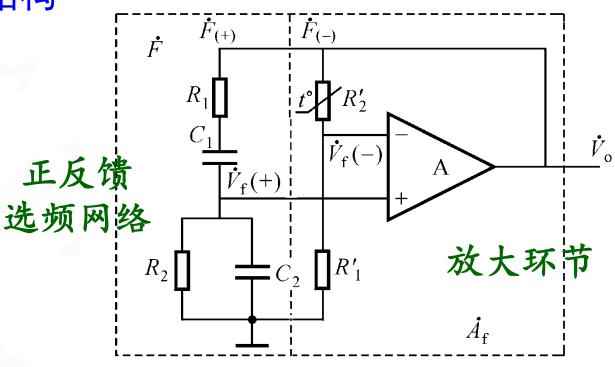
让两个振荡条件只在某一 特定频率下满足,而在其它频 率下至少有一个不满足。选频 网络可以包含在基本放大器中, 也可以设置在反馈网络中。

使环路增益随振荡幅度的增大而自动下降,并最终达到  $|A\dot{F}|=1$  (振荡平衡条件)的稳定状态。



# 4.2 RC正弦波振荡器

## > 电路结构



放大环节为同相输入的比例运算电路, $\dot{A}_{v} = \frac{V_{o}}{\dot{V}_{i}} = 1 + \frac{R'_{2}}{R'_{1}}$ 其中 $R'_{2}$ 为非线性元件,起稳幅作用。

RC串并联电路构成正反馈,同时又起选频作用。

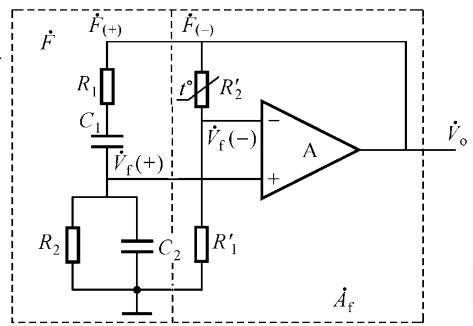


## > RC串并联电路的频率特性

$$Z_1 = R_1 + \frac{1}{j\omega C_1} = \frac{1 + j\omega R_1 C_1}{j\omega C_1}$$

$$Z_2 = R_2 / \frac{1}{j\omega C_2} = \frac{R_2}{1 + j\omega R_2 C_2}$$

$$\dot{F}_{(+)} = \frac{\dot{V}_{f(+)}}{\dot{V}_o} = \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2}$$



通常, 
$$R_1 = R_2 = R$$
  $C_1 = C_2 = C$ 

$$C_1 = C_2 = C$$

$$\dot{F}_{(+)} = \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2} = \frac{1 + j\omega RC}{1 + j\omega RC} + \frac{R}{1 + j\omega RC} = \frac{1}{\frac{1}{j\omega RC} + j\omega RC + 3}$$





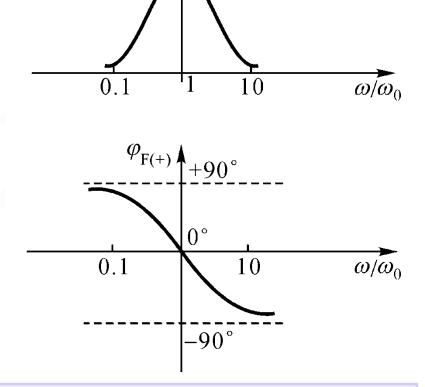
#### 幅频特性表达式:

$$|\dot{F}_{(+)}| = \frac{1}{\sqrt{3^2 + \left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)^2}}$$

## 相频特性表达式:

$$\varphi_{F(+)} = -\arctan \frac{\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}}{3}$$

可以画出频率特性:

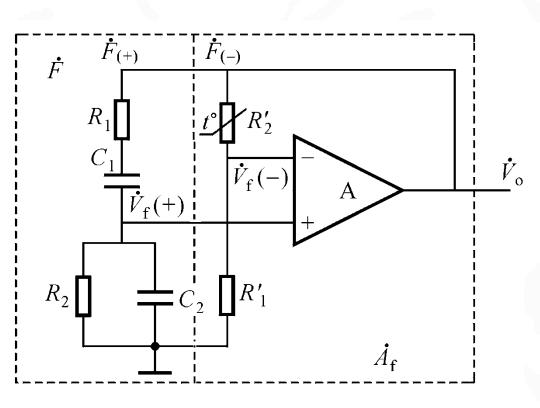


当 $\omega = \omega_0 = 1/RC$ 时,反馈 相位为0,系数为1/3。





♦ 根据相位平衡条件  $\varphi_{AF} = \varphi_A + \varphi_F = 0^{\circ}$ 当 $\omega = \omega_0 = 1/RC$ 时,  $\varphi_{\scriptscriptstyle E}=0^{\circ}$  ,所以要 求A为同相放大。 同时振荡频率为



根据幅值条件, $|\dot{A}\dot{F}| > 1$ 。 当 $\omega = \omega_0$ 时, $|\dot{F}| = 1/3$ ,所以要求  $\dot{A}_{\nu} = \frac{R_1' + R_2'}{R_1'} > 3$ 





#### ▶ 自动稳幅

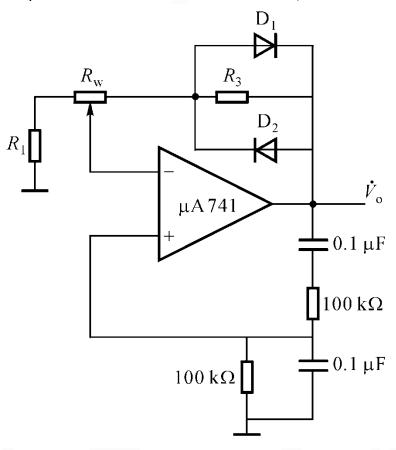
出幅度将不断增大,并最终出现严重的失真。因此 需要在放大器的负反馈支路中引入非线性元件。

- 二极管
- ■场效应管
- ■热敏电阻

当输出幅度增大时

- ⇒流过二极管的电流增大
- ⇒二极管的等效电阻减小
- ⇒使输出幅度减小。

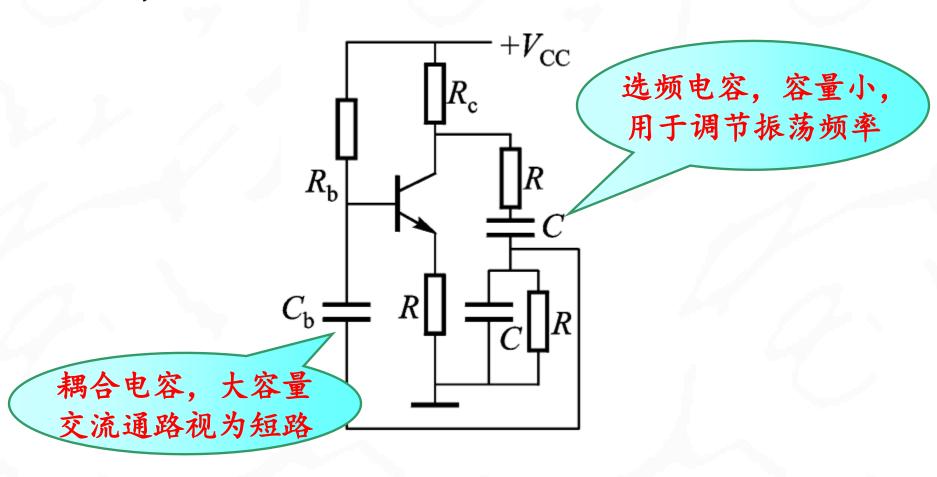
从而稳定输出幅度。





# 【例1】

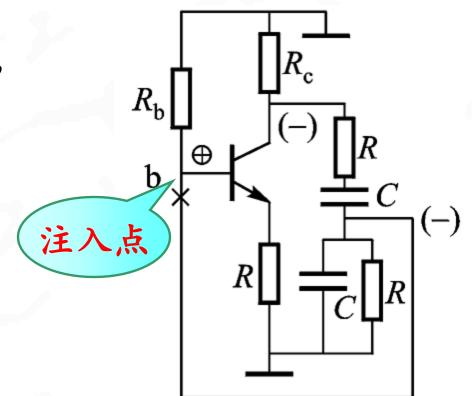
判断图示电路能否产生正弦振荡。如不能产生正弦振荡,请改正电路使之能产生正弦振荡。





### 【解】解题方法:

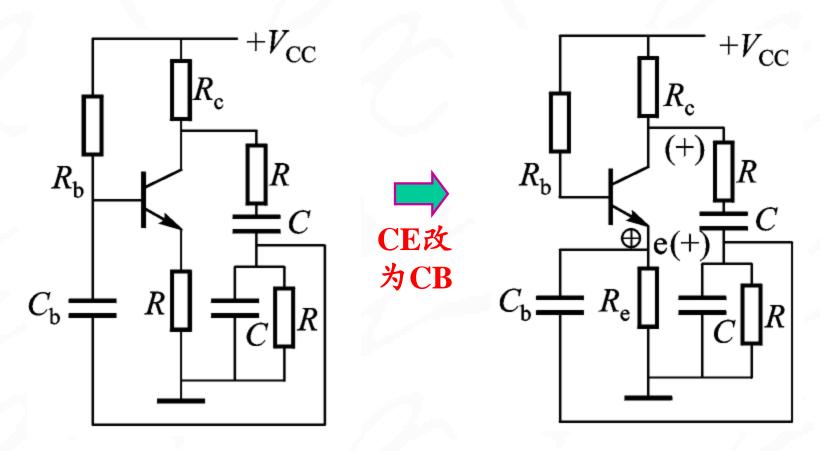
- ♦ 先画出交流通路
- ◆ 用瞬时极性法判断是否满足振荡的相位条件
- ◆ 考虑幅值条件,包括直流偏置、耦合及动态性能
- 1) 找到反馈信号引入点, 作为注入点
- 2) 假定反馈回路被切断
- 3) 若反馈回来的极性与 注入点极性相同,则 反馈回路连通后必然 是正反馈







### ◇ 电路改正



若将CE改为CC, 是否可行?



# 4.3 LC正弦波振荡器

- ◆ LC正弦波振荡器的选频网络是LC谐振回路。
- ◆ 由于电感的数值较小, 其振荡频率较高(几百kHz 以上), 常用作高频信号源。
- ◆ 由于振荡频率高,要求放大环节具有较高的上限频率,所以LC振荡器常由分立元件构成。
- ◆ LC正弦波振荡器的电路型式:
  - 变压器反馈式
  - 电感三点式
  - 电容三点式



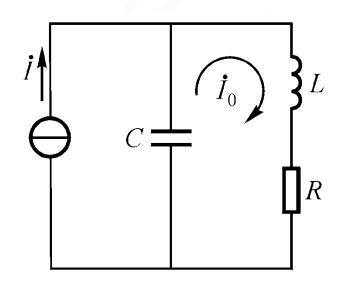


R为回路的总损耗电阻 并联回路一般由电流源激励

$$Z = \frac{1}{j\omega C} / (R + j\omega L) = \frac{\frac{1}{j\omega C} (R + j\omega L)}{\frac{1}{j\omega C} + R + j\omega L}$$

通常有 $R << \omega L$ ,

$$Z \approx \frac{\frac{1}{j\omega C}(j\omega L)}{\frac{1}{j\omega C} + R + j\omega L} = \frac{L/C}{R + j\left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right)}$$



当 
$$\omega_0 L = \frac{1}{\omega_0 C}$$
,

电路发生谐振。

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$





谐振时的阻抗最大:

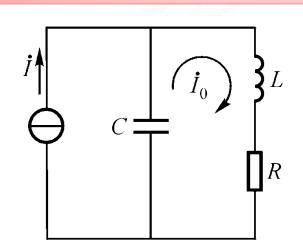
$$Z_{0\text{max}} = \frac{L}{RC} = Q\omega_0 L = \frac{Q}{\omega_0 C} = Q\sqrt{\frac{L}{C}}$$

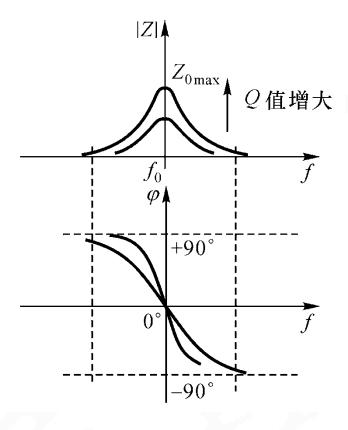
式中, Q称为品质因数

$$Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}} = \frac{\omega_0 L}{R} = \frac{1}{R \omega_0 C}$$

发生谐振时,阻抗|Z|最大, 且为纯阻性。

Q越大,频率特性越陡, 选频特性越好。



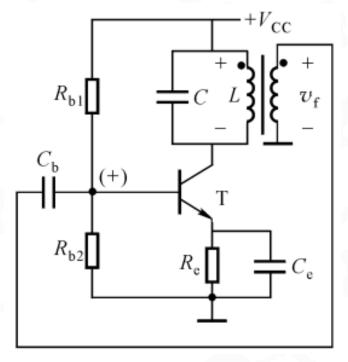




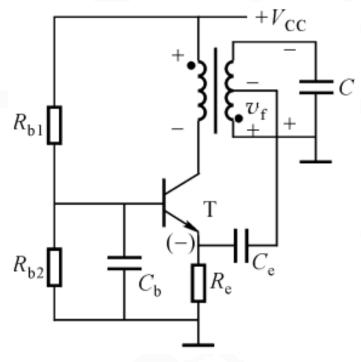
# 一、变压器反馈式LC正弦振荡器

## ♦ 电路结构

- LC选频电路串联在基本放大器中
- LC选频电路串联在反馈回路中



LC位于基本放大器中



LC位于反馈回路中



# ► LC振荡电路的分析方法

- ◆ 分析振荡相位条件时应考虑交流通路(耦合电容和 旁路电容当作短路,但谐振电容不能视为短路)。
- ◆ 与反馈信号相连的输入端视作外加信号注入端, 当反馈信号的瞬时极性与注入端极性一致时,为 正反馈。
- ◆ 若不为正反馈时,只需调整变压器同名端位置即可,或改变反馈信号注入点的位置。
- ◆ 对于振荡幅值条件, 调整变压器变比非常容易。
- ◆ 还应考虑电路的直流偏置,保证工作在放大状态。

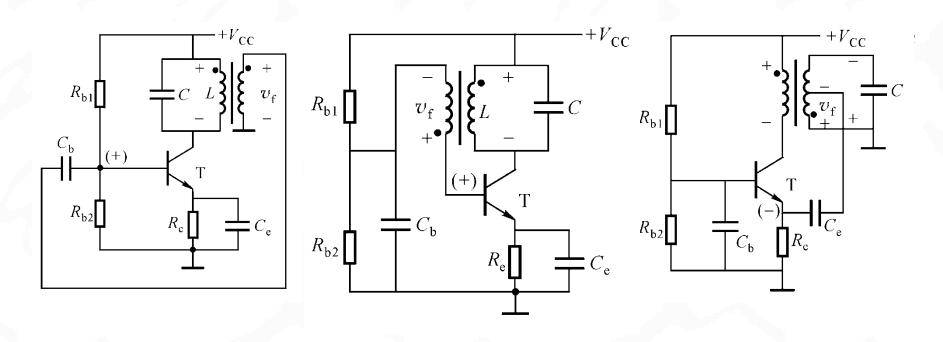




## 变压器反馈式LC正弦振荡器的振荡频率

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

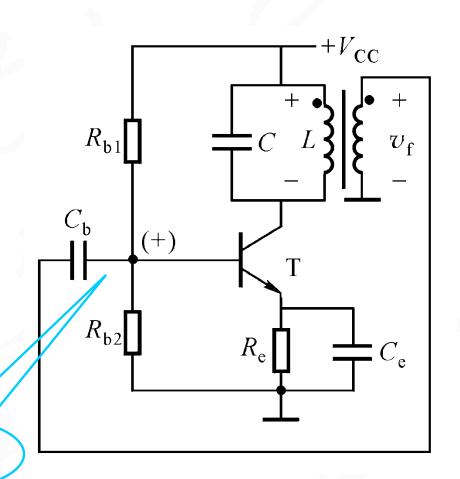
【例1】有以下三个变压器反馈式的电路, 试分析能否产生正弦振荡?







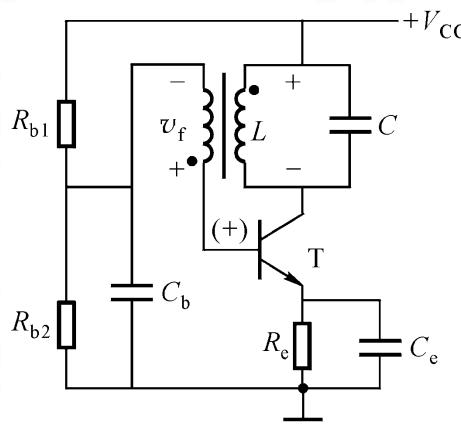
在谐振频率下, $C_h$ 和 $C_e$ 都可视作短路。因 此用瞬时极性法, 可得 反馈到基极的信号与原 输入同相, 即满足相位 条件。所以能产生正弦 振荡。



注入点





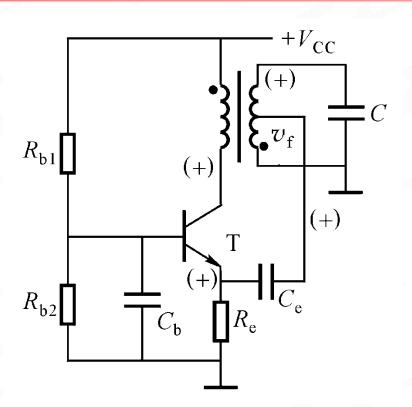


这是一个共射电路 组成的正弦振荡电路。 同样在谐振时, $C_h$ 和 $C_e$ 都可视作短路。由瞬时 极性分析, 同样满足相 位条件, 所以, 也能产 生正弦振荡。

放大环节由CE电路组成,  $\varphi_A = -180^\circ$  ,为此要求 反馈环节的相位  $\varphi_F = -180^\circ$  。所以可通过调整同名 端来设置正反馈。







这是共基正弦波振荡器, 反馈信号从发射极注入, 由瞬时极性同样得到这电路能产生正弦波。

当工作在共基组态时,由于其高频小信号模型中不必考虑基极与集电极之间结电容的密勒效应,所以其上限频率远远高于共射组态的上限频率,所以共基组态可以允许LC振荡器有更高的工作频率。





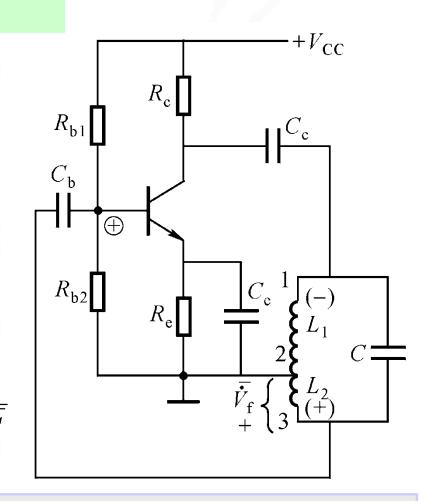
#### 二、三点式LC正弦振荡器

## > 电感三点式

也称 Hartley振荡器

反馈电压取自 $L_2$ , 类 似于自耦变压器振荡器, 满足振荡的相位条件。

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} = \frac{1}{2\pi\sqrt{(L_1 + L_2 + 2M)C}}$$



电感三点式振荡器的优点是电路容易起振, 点是波形不太好。



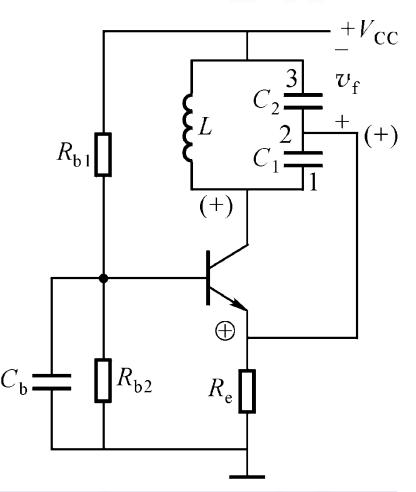


## 电容三点式

# 也称 Colpitts振荡器

反馈电压取自 $C_2$ ,满足振荡的相位条件。

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} = \frac{1}{2\pi\sqrt{L\frac{C_1C_2}{C_1 + C_2}}} C_b$$

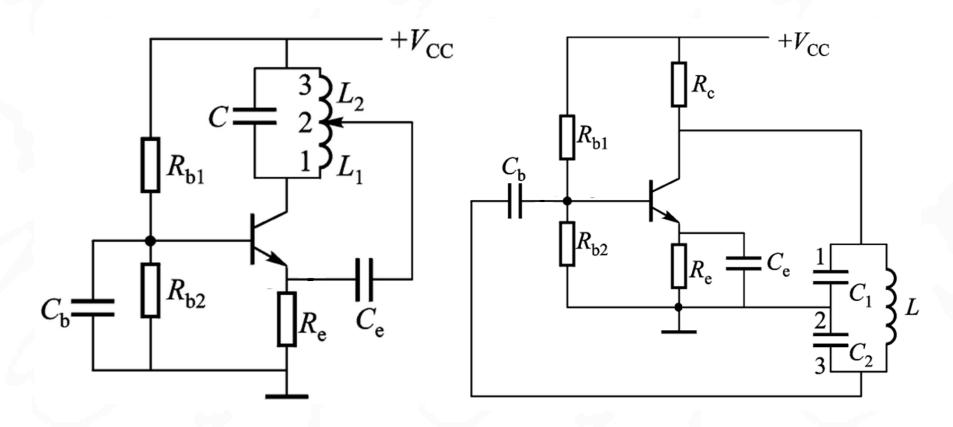


电容三点式振荡器的优点是波形较好(因电容 C,滤去高次谐波),缺点是电路不易起振。



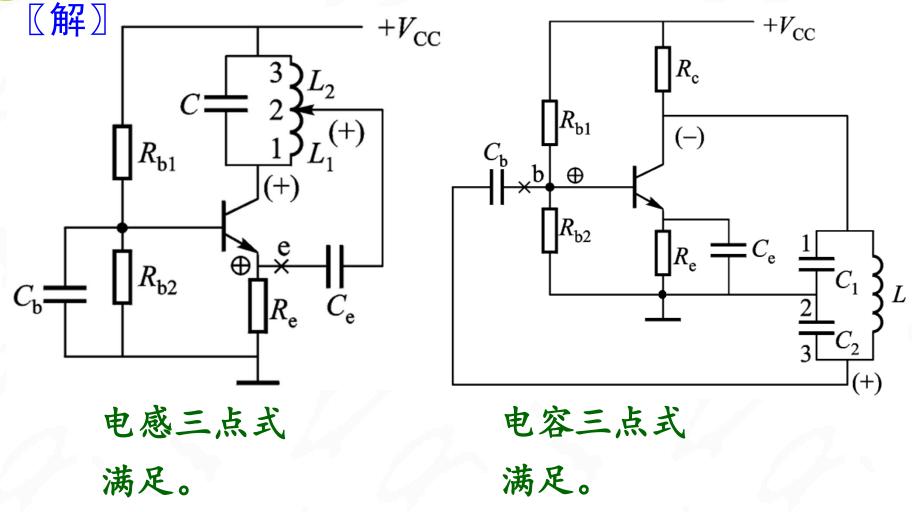


# 判断图示电路是否满足正弦振荡条件。







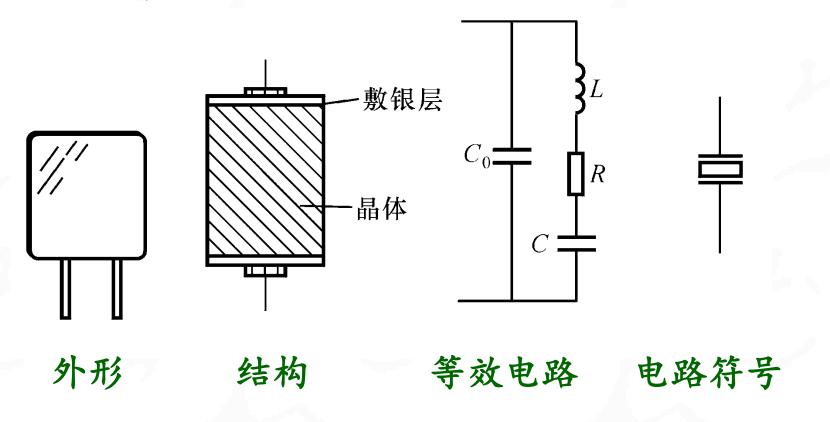


可以证明:当同相输入端为同一类电抗(同为电感或同为电容),三点式振荡器满足振荡相位条件。



# 4.4 石英晶体振荡器

石英晶体是利用SiO<sub>2</sub>结晶体的压电效应制成的一种谐振器件。





# ◇ 石英晶体的压电效应

在石英晶体的两电极之间加一电场,晶片会产生机械变形;反之,在晶体两侧加机械压力时,则在晶体内部垂直方向上产生电场。

如果在石英晶体的两电极之间加交变电压,晶片将产生机械振动;同时,机械振动又会产生交变电场。

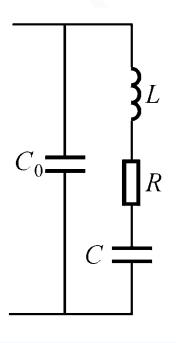
## ◇ 压电谐振

当石英晶体所加交变电压的频率为一特定频率时,其振动幅度和电场幅度明显增大,称为压电谐振(与LC谐振回路相似)。谐振频率由晶体的切割方式、形状和尺寸决定。





#### ◇ 等效电路



L: 模拟晶体机械振动的惯性,

 $10^{-3} \sim 10^{-2} H$ 

R: 模拟机械振动摩擦损耗, 很小

C: 晶体弹性电容, 10-4~10-1pF

 $C_0$ :静电电容(平行板电容),约

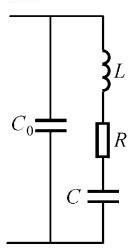
几~几十pF

因L大,C、R小,石英晶体的品质因数 $Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}$ 很高(105~106)。又因加工精度很高,所以能获得很 高的频率稳定度。

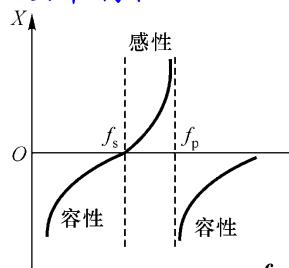


# 在忽略R时,等效电抗为:

$$X = \frac{-\frac{1}{\omega C_0}(\omega L - \frac{1}{\omega C})}{-\frac{1}{\omega C_0} + (\omega L - \frac{1}{\omega C})} = \frac{\omega^2 L C - 1}{\omega (C_0 + C - \omega^2 L C_0 C)}$$



#### 频率特性:



当电抗为 $\omega^2 LC - 1 = 0$ , X = 0, 回路产生串联谐振。

$$f_s = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

f 当 $f>f_s$ 时,LCR支路呈感性,与 $C_0$ 构成并联谐振,谐振频率为:

$$f_p = \frac{1}{2\pi\sqrt{L\frac{CC_o}{C+C_o}}} = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}\sqrt{\frac{C_o}{C+C_o}}} = f_s\sqrt{1+\frac{C}{C_o}} \approx f_s$$



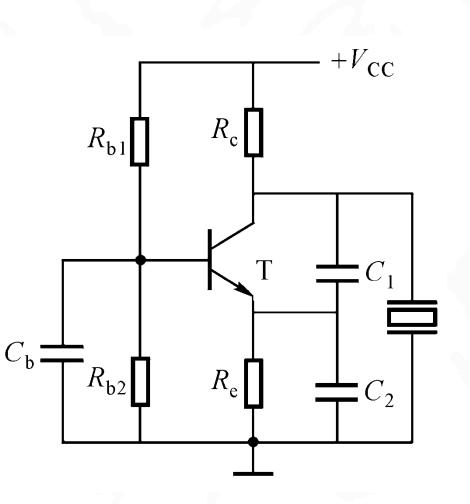


# > 石英晶体振荡器的两种基本形式

## ♦ 并联式

将振荡频率设计在f<sub>s</sub> 和f<sub>p</sub>之间,使晶体呈感性, 它与两只电容构成电容三 点式正弦振荡。

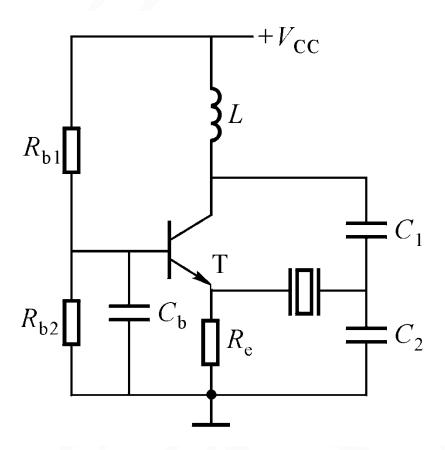
$$f_o = f_s \sqrt{1 + \frac{C}{C'}}$$
  
其中  $C' = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} + C_0$ 







## ◇ 串联式



石英晶体接在正反馈支路中。当 $f = f_s$ 时,晶 体电抗为0,正反馈最强,满足振荡条件,而在其 它频率下不满足振荡条件。所以振荡频率为f。。





# 4.5 非正弦波的产生与变换

#### 一、电压比较器

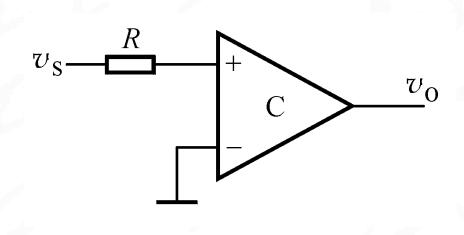
- ◆ 电压比较器是将输入信号与已知参考电压进行比较,输出高电平或低电平两种结果。
- ◆ 电压比较器是模拟电路与数字电路之间的接口电路。
- ◆ 对电压比较器的要求是:动作迅速、反应灵敏、 判断准确、抗干扰能力强。
- ◆ 电压比较器可由通用型集成运放构成(属于非线性应用),但专用集成电压比较器的性能更佳。



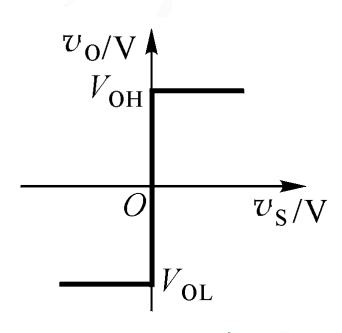


集成运放工作在开环状态,分为同相输入和反相 输入两种。若参考电压为0,则称为过零比较器。

#### ♦ 过零比较器



同相过零比较器



电压传输特性

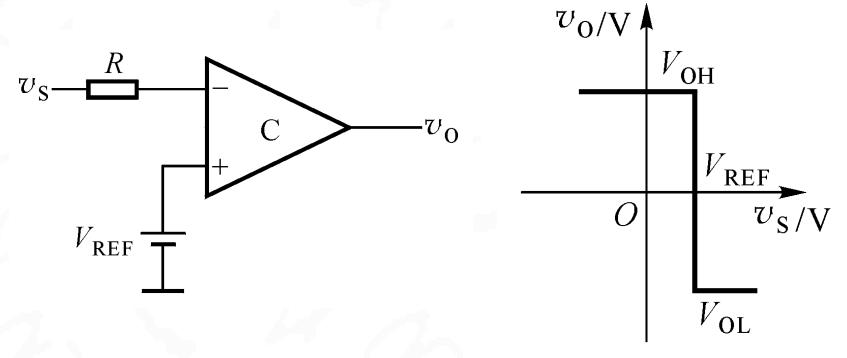
若要构成反相过零比较器,则应如何?





#### ◇ 非过零的单限比较器

增加参考电压 $V_{REF}$ ,则为非过零的单限比较器。



反相单限比较器

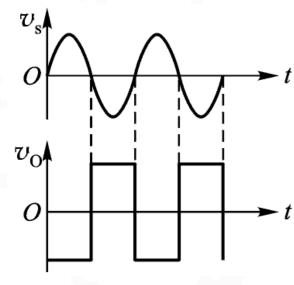
电压传输特性

门限电平(触发电平、阈值电平)为 $V_{\rm REF}$ 。

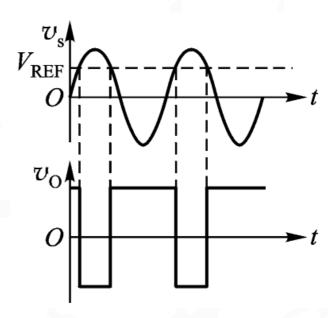


#### ◇ 比较器的用途

- 信号极性鉴别、幅值鉴别
- 波形变换



正弦波变换为方波



正弦波变换为矩形波

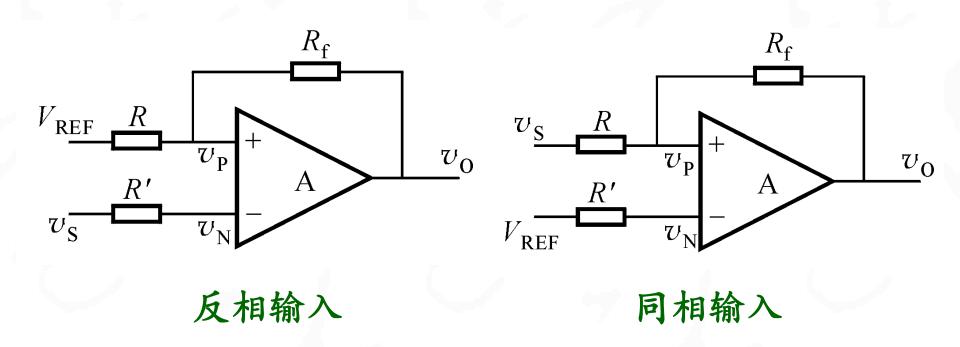
单限比较器的特点是结构简单、灵敏度高,但抗干扰能力差。





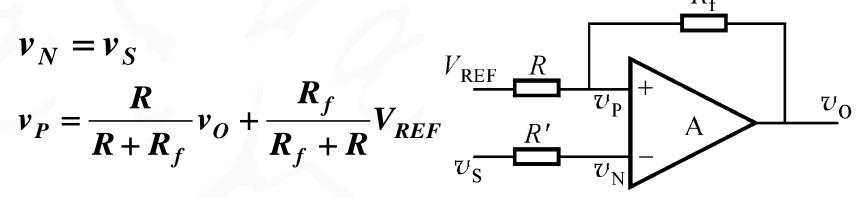
## 2、滞回比较器

- ◆ 为了实现滞回特性, 电路中引入正反馈。
- ◆ 又称为迟滞型比较器、施密特触发器。
- ◆ 滞回比较器有同相输入和反相输入两种方式。









令 若
$$v_O = V_{OH}$$
,则 $v_P = \frac{R}{R + R_f} V_{OH} + \frac{R_f}{R_f + R} V_{REF} = V_{TH}$ 

当 $v_S > V_{TH}$ 时, $v_O$ 跳变为 $V_{OL}$ 。 $V_{TH}$ 称为上触发电平

$$\Rightarrow$$
 当 $v_{O} = V_{OL}$ ,则  $v_{P} = \frac{R}{R + R_{f}} V_{OL} + \frac{R_{f}}{R_{f} + R} V_{REF} = V_{TL}$ 

当 $v_S < V_{TL}$ 时, $v_O$ 跳变为 $V_{OH}$ 。 $V_{TL}$ 称为下触发电平



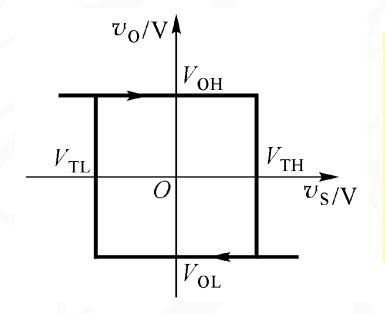


$$V_{TH} = \frac{R}{R + R_f} V_{OH} + \frac{R_f}{R_f + R} V_{REF}$$

$$V_{TL} = \frac{R}{R + R_f} V_{OL} + \frac{R_f}{R_f + R} V_{REF}$$

$$V_{REF} = \frac{R}{V_{NEF}} V_{NEF}$$

由于滞回比较器中引入正反馈,使 $V_{TH} \neq V_{TL}$ ,得到电压传输特性曲线:



若增大 $V_{REF}$ , 电压传输特性 将如何变化?

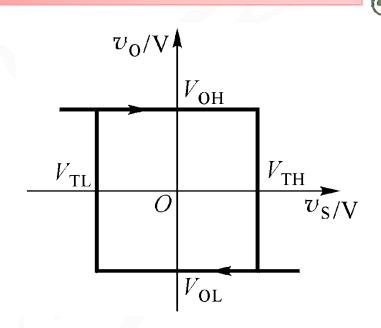
 $\frac{V_{TH}}{v_{S/V}}$  若增大 $R_f$ (设 $V_{REF}$ =0),电压传输特性将如何变化?



#### ◆ 回差特性

回差特性是滞回比较器十分重要的特性。回差电压(简称回差)为

$$\Delta V = V_{TH} - V_{TL}$$



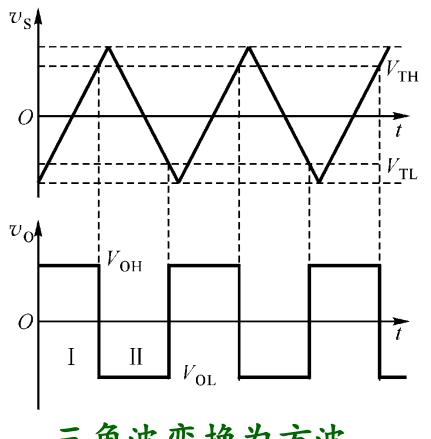
回差电压越大,电路越不易误触发,抗干扰能力越强,但对信号的反应灵敏度变差。



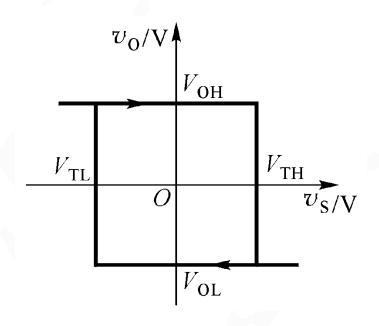


### ➢ 滞回比较器应用示例

以反相滞回比较器为例, 若输入信号为三角波, 则输出是一个方波。



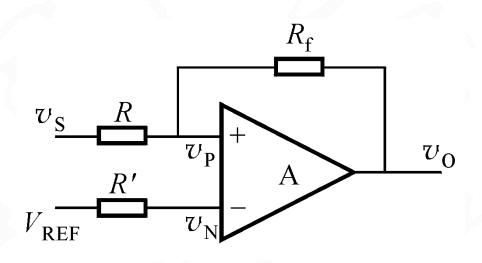
三角波变换为方波

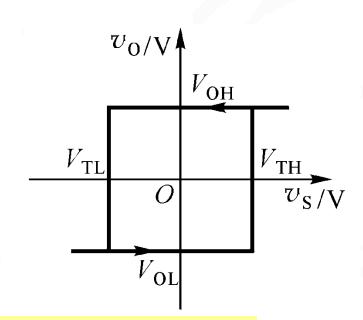


反相滞回比较器









如何求同相滞回比较器的 $V_{\text{TH}}$ 和 $V_{\text{TL}}$ ?

$$v_N = V_{REF}$$

$$v_P = \frac{R}{R + R_f} v_O + \frac{R_f}{R_f + R} v_S$$

 $V_{\text{TH}} = V_{\text{TL}}$ 是对应 $v_{\text{P}} = v_{\text{N}}$  (输出跳变的临界状态)

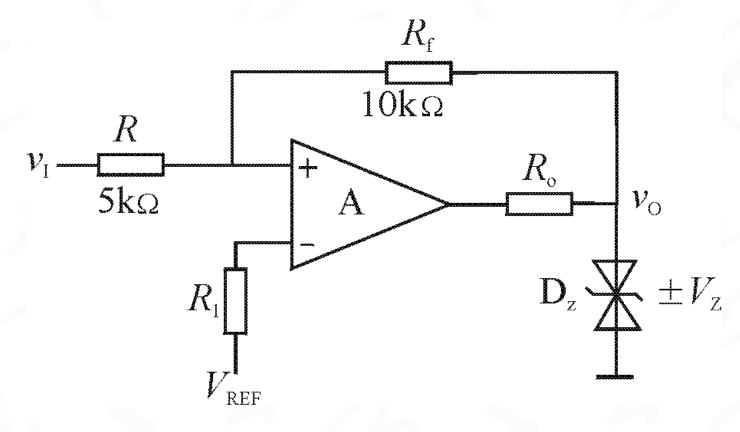
时的输入电压。

$$V_{TH(TL)} = \frac{R + R_f}{R_f} V_{REF} - \frac{R}{R_f} V_{OL(OH)}$$





## > 比较器的输出限幅



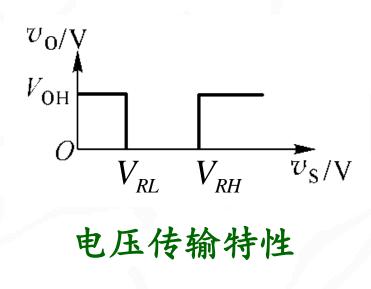
$$V_{OH} = +V_Z$$

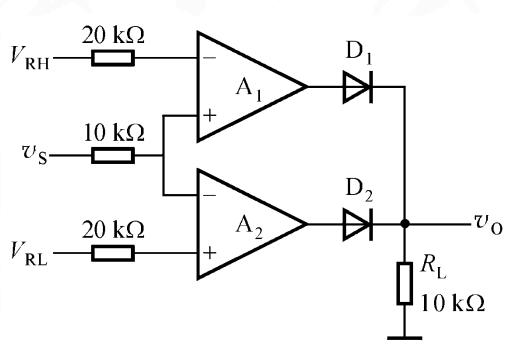
$$V_{OL} = -V_Z$$



#### 3、窗口比较器和三态比较器

### > 窗口比较器

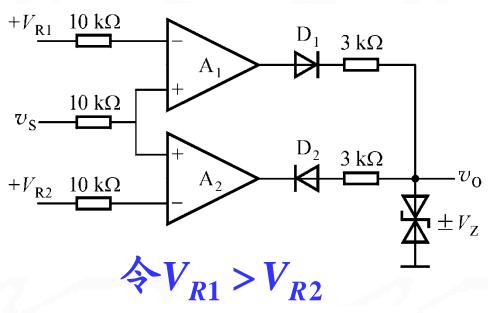


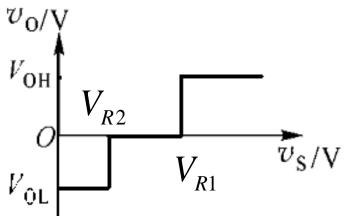


- $\diamond$  当 $v_S > V_{RH}$ 时, $v_{O1} = V_{OH}$ , $v_{O2} = V_{OL}$ , $v_O = V_{OH}$ ;
- $\diamond$  当 $v_{\rm S} < V_{\rm RL}$ 时, $v_{\rm O1} = V_{\rm OL}$ , $v_{\rm O2} = V_{\rm OH}$ , $v_{\rm O} = V_{\rm OH}$ ;
- $\Rightarrow V_{RL} < v_{S} < V_{RH}$ 时, $v_{O1} = V_{OL}$ , $v_{O2} = V_{OL}$ , $v_{O} = 0$ 。









$$v_S < V_{R2}$$
 时  $v_{O1} = v_{O2} = V_{OL}$   $D_2$ 导通, $D_1$ 截止  $v_O = V_{OL}$   $V_S > V_{R1}$  时  $v_{O1} = v_{O2} = V_{OH}$   $D_2$ 截止, $D_1$ 导通  $v_O = V_{OH}$   $V_{R2} < v_S < V_{R1}$  时  $v_{O1} = V_{OL}$  ,  $v_{O2} = V_{OH}$   $D_2$ 截止, $D_1$ 截止  $v_O = 0$ 



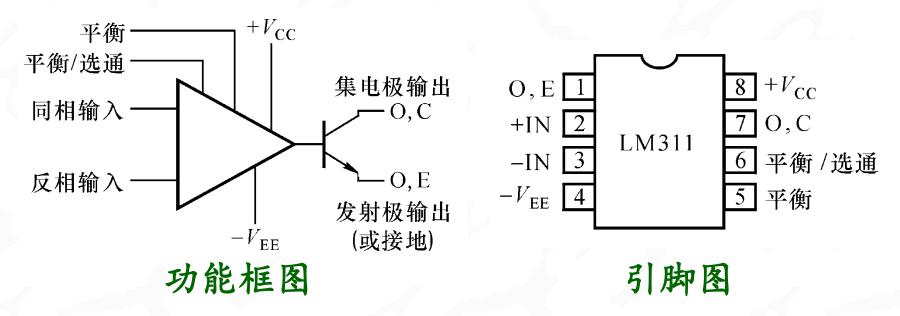
### 二、集成电压比较器(自学)

前面介绍的各种电压比较器都是由通用型运放构成的,工作速度较低,响应时间较长,且输出电平与数字电路TTL器件不兼容。集成电压比较器实质上是一种模拟电路与数字电路之间的接口电路。

- ◆ 输入级与通用型运放相同,输出级与数字电路要求一致,多为集电极开路(OC)或发射极开路(OE)。
- ◆ 频带较宽, 无需相位补偿。
- ◆ 响应时间短, 翻转速度较快。
- ◆ 常带有可控制的选通端, 当需要结果的时候, 输出被选通; 不需要的时候, 比较器与外电路隔离。



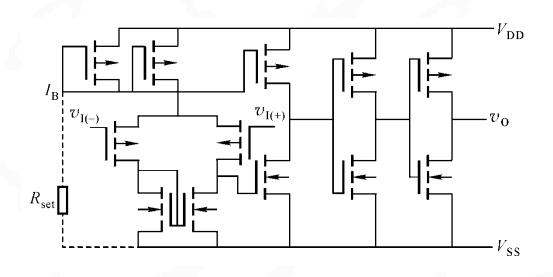


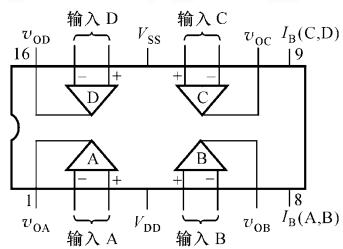


- ◆ 电源可以单组+5V, 也可±15V, 适应范围宽。
- ◆ 输出与TTL或CMOS电平兼容;可以直接驱动多种 负载(灯泡、继电器等)。
- ◆輸入和輸出都可以与系统地隔离,輸出可以驱动以 地为参考或以正、负电源为参考的负载。









功能框图

引脚图

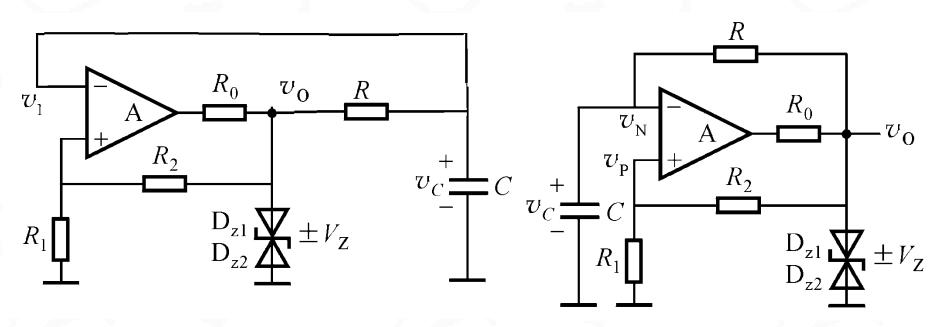
- ◆ 与CMOS电路兼容,功耗低,输入阻抗高。
- ◆ 电源电压范围宽: 5~15V或±(2.5~7.5)V。
- ◆ 转换速率快。



#### 浙江大学 蔡忠法

## 三、方波与三角波发生器

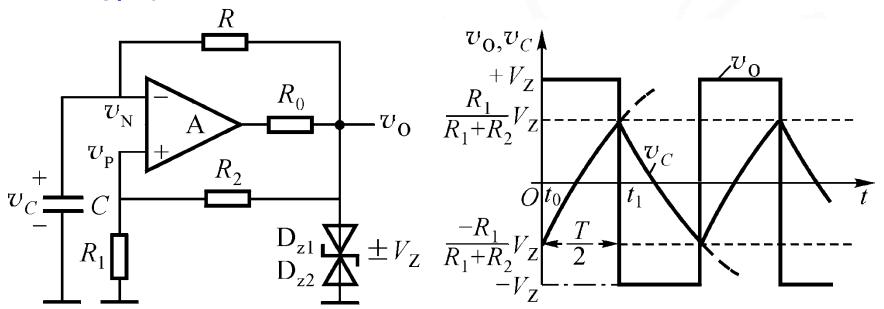
> 基本电路



RC充放电路 反相滞回比较器

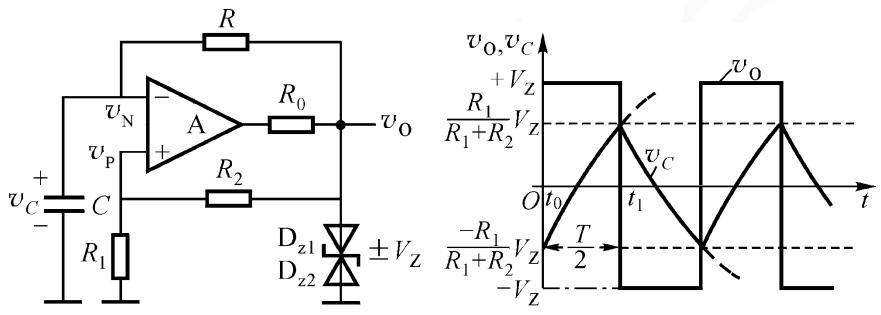


#### ▶ 工作原理









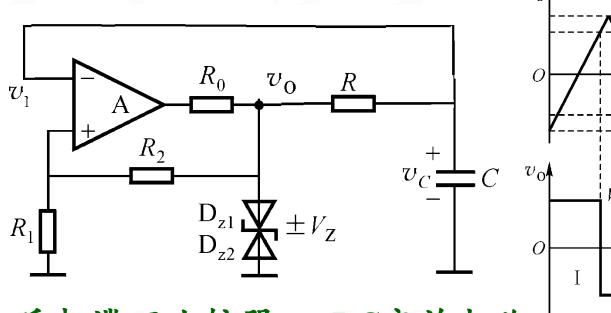
当 $v_{\rm O}$ =- $V_{\rm Z}$ 时,电容C放电, $v_{\rm C}$ 下降。当降至下限 触发电平 $V_{\rm TL}$ 时( $V_{TL}$ =- $V_{Z}$   $\frac{R_1}{R_1+R_2}$  ),输出状态翻转为 高电平,即 $v_{\rm O}$ =+ $V_{\rm Z}$ 。

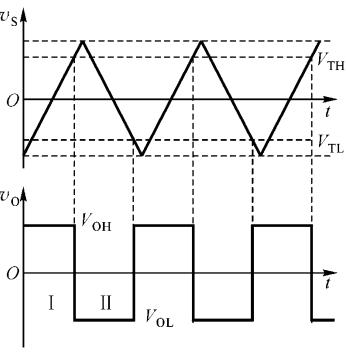
周而复始,得到方波和三角波。





## ▶ 自激振荡原理





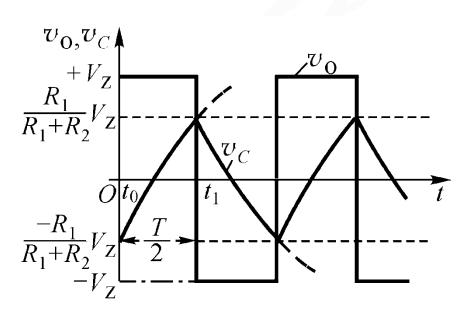
反相滞回比较器 RC充放电路

- ◆ 滞回比较器: 三角波→方波
- ◆ RC积分电路:方波→三角波
- ◆ 两者相连: 自动产生方波和三角波





利用一阶RC电路电容电压的过渡过程计算 (三要素法)可求振荡 周期或频率。

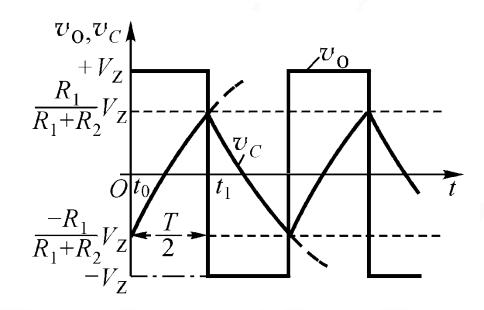




$$V_Z \frac{R_1}{R_1 + R_2} = V_Z + \left[ -V_Z \frac{R_1}{R_1 + R_2} - V_Z \right] e^{-T/2RC}$$

$$T = 2RC \ln \left( 1 + 2\frac{R_1}{R_2} \right)$$

$$f = \frac{1}{T} = \frac{1}{2RC \ln \left(1 + 2\frac{R_1}{R_2}\right)} \qquad \frac{C}{R_1 + R_2 V_2} = \frac{T}{R_1 + R_2 V_2}$$



## 占空比q:

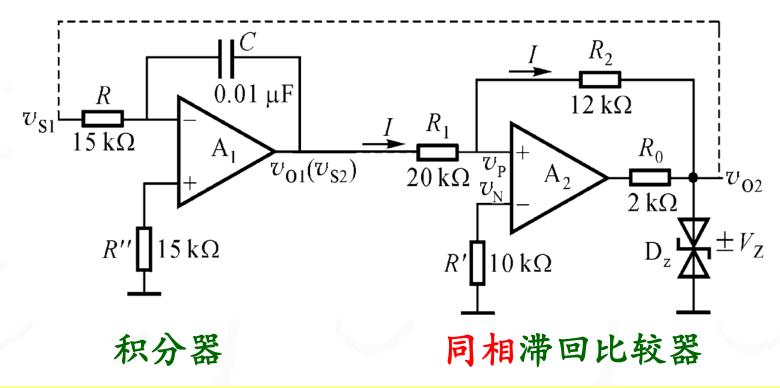
$$q = \frac{T_{on}}{T_{on} + T_{off}} = \frac{T_{on}}{T}$$

显然, $T_{on}$ 与充电时间常数有关, $T_{off}$ 与放电时间常数有关。此处q=0.5。



## > 改进电路: 改善三角波的线性度

该电路的三角波线性度不好是主要的缺点,用运放组成的积分电路代替RC电路能得到线性良好的三角波。

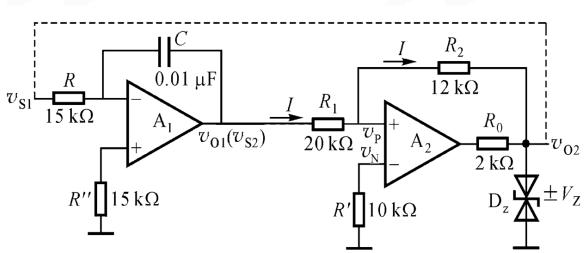


为什么要选择同相输入的滞回比较器?

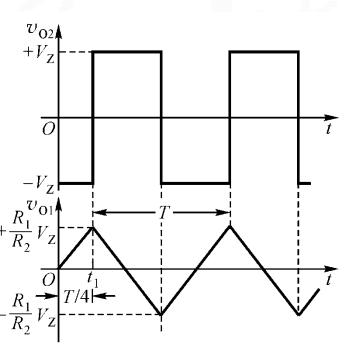




电源合上时设 $_{v_{
m O2}}$ = $V_{
m OH}$ =+ $V_{
m Z}$ 。



积分器负方向积分, 101下 降,当 $\nu_{01}$ 下降至 $V_{TL}$ 时,比较 器翻转成低电平,  $v_{O2}=V_{OL}=-V_{Z}$ ; 积分器又作正方向积分, ν01线 性上升,当升至 $V_{TH}$ 时,比较 器翻转为高电平, $\nu_{\rm O2} = V_{\rm OH} =$  $+V_{Z}$ 。所以, $\nu_{O1}$ 输出为线性优 良的三角波, 202输出方波。



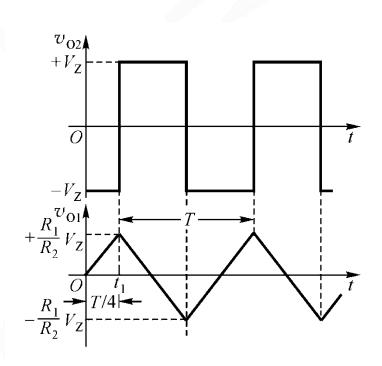


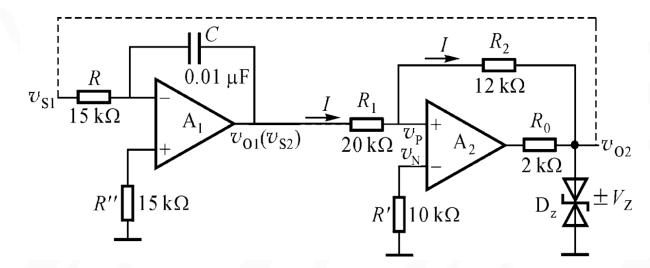


根据滞回比较器的临界转换条件来求。当 $\nu_P=\nu_N$ 时,流过电阻 $R_1$ 和 $R_2$ 的电流相等。

$$V_{om1} = V_{TH} = I \cdot R_1 = \frac{V_Z}{R_2} \cdot R_1$$

$$-V_{om1} = V_{TL} = -I \cdot R_1 = -\frac{V_Z}{R_2} \cdot R_1$$







$$V_{om1} = V_{TH} = I \cdot R_1 = \frac{V_Z}{R_2} \cdot R_1$$

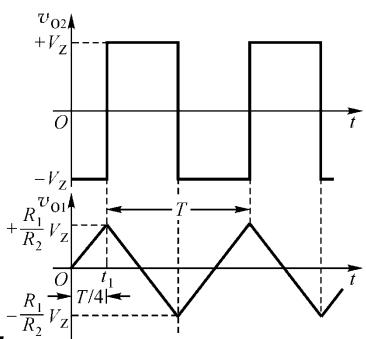
$$-V_{om1} = V_{TL} = -I \cdot R_1 = -\frac{V_Z}{R_2} \cdot R_1$$

三角波的周期可通过

积分器的运算关系式来求。

$$V_{om1} = -\frac{1}{RC} \int_0^{\frac{T}{4}} (-V_Z) dt = \frac{V_Z}{RC} \cdot \frac{T}{4}$$

$$T = 4RC \frac{V_{om1}}{V_Z} = 4RC \frac{R_1}{R_2}$$

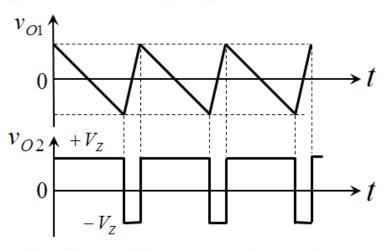


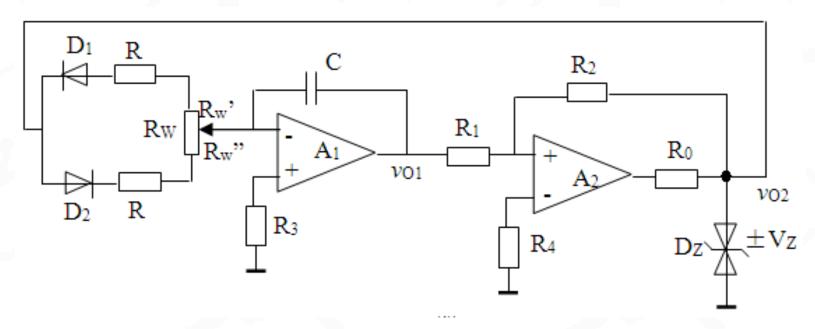




#### > 进一步改进:产生锯齿波和矩形波

这只要将积分器的正向和负向积分回路分开,并调节正负方向积分的时间常数即可。

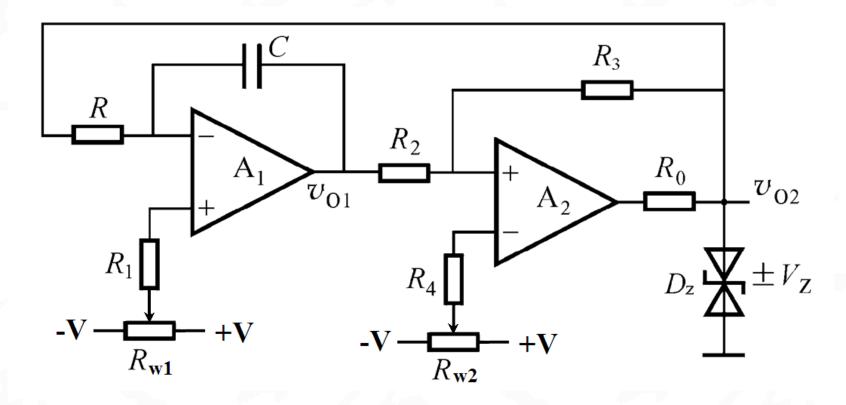








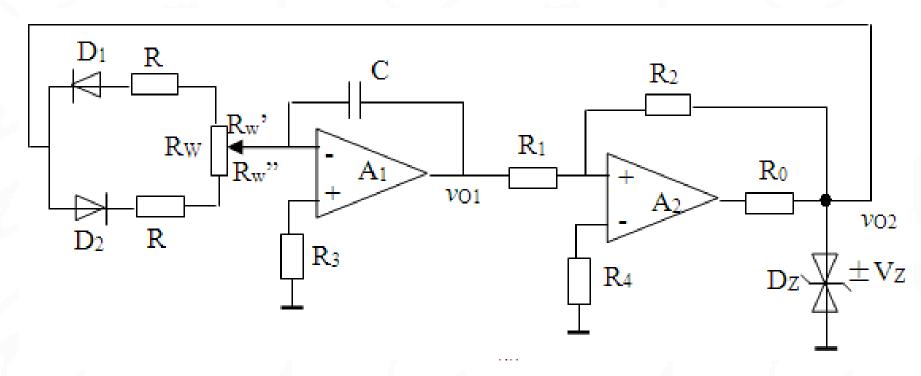
## 另一种产生锯齿波和矩形波的常用方法:





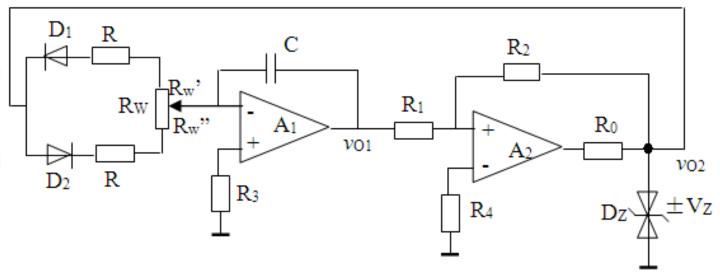


图示电路中,设 $R_w$ '> $R_w$ ",试画出 $\nu_{01}$ 、 $\nu_{02}$ 波形,并推导周期T和占空比q的表达式。

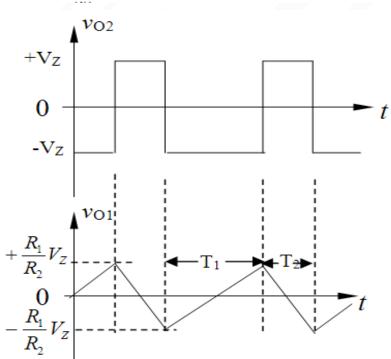




#### 〖解〗



- = 当 $\nu_{02}$ = + $V_Z$ :  $D_2$ 导通,因  $R_w$ "小(充电电流大),所 以反向积分过程快。
- = 当 $\nu_{02} = -V_Z$ :  $D_1$ 导通,医  $R_w$ '大(放电电流小),所 以正向积分过程慢。





#### 三角波幅度为:

三角液陷及为:
$$\frac{V_{om}}{R_1} = \frac{\pm V_Z}{R_2} \qquad V_{om} = \pm \frac{R_1}{R_2} V_Z$$

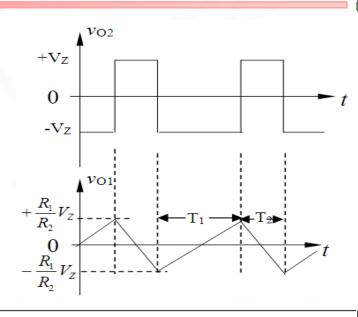
#### 求周期和占空比:

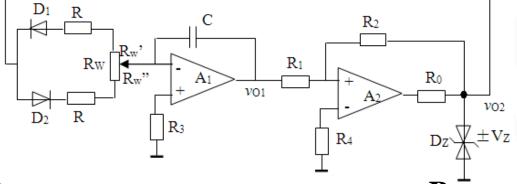
$$+\frac{R_1}{R_2}V_Z = -\frac{-V_Z}{(R+R_w)C} \cdot \frac{T_1}{2}$$

$$T_1 = 2(R + R_w)C\frac{R_1}{R_2}$$

$$-\frac{R_1}{R_2}V_Z = -\frac{+V_Z}{(R+R_{"})C} \cdot \frac{T_2}{2}$$

$$T_2 = 2(R + R_w'')C\frac{R_1}{R_2}$$





$$T = T_1 + T_2 = 2(2R + R_w)C\frac{R_1}{R_2}$$

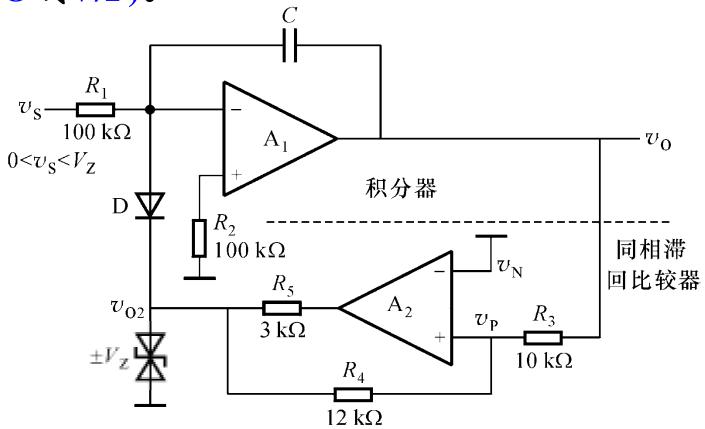
$$q = \frac{T_2}{T} = \frac{R + R_w^{"}}{2R + R_w}$$





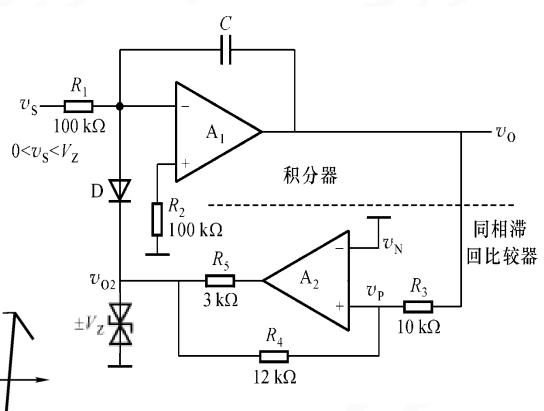
## 4.6 压控振荡器(自学)

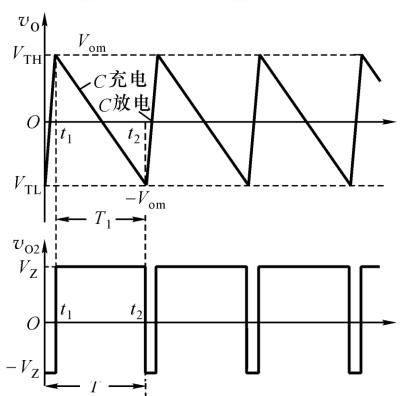
在一些使用场合,要求电路的振荡频率与控制电压成比例,即电压控制振荡频率,称为压控振荡器(VCO或V/F)。





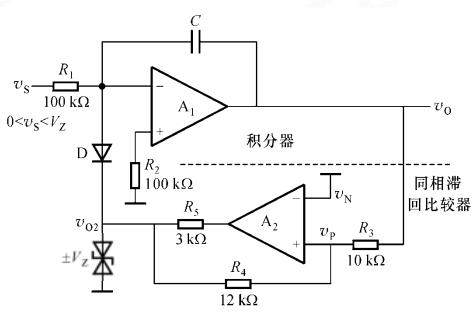


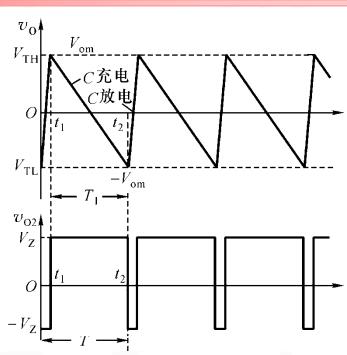












从波形图可知, 反向积分时间长, 而放电时间很 短,振荡周期由反向积分时间决定,所以振荡周期:

$$2V_{om} = \frac{1}{R_1 C} \int_{t_1}^{t_2} V_S dt = \frac{V_S}{R_1 C} T_1$$

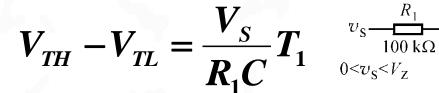
$$V_{om} = \frac{R_3}{R_4} V_Z$$
  $2\frac{R_3}{R_4} V_Z = \frac{V_S}{R_1 C} T_1$ 

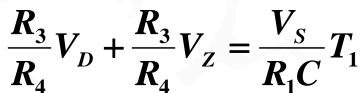
$$T_1 = \frac{2R_1R_3C}{R_4} \cdot \frac{V_Z}{V_S}$$

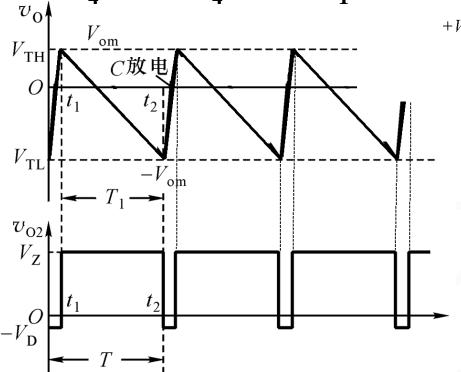
$$f \approx \frac{R_4}{2R_1R_3C} \cdot \frac{V_S}{V_Z}$$

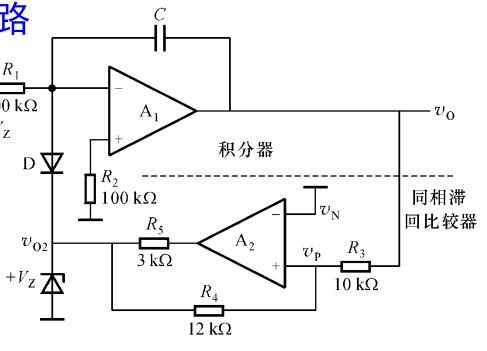












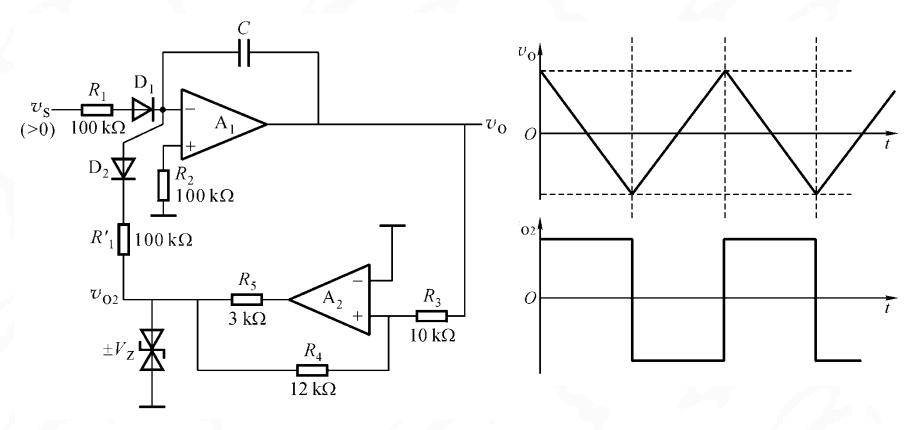
$$T_1 = \frac{R_1 R_3 C}{R_4} \cdot \frac{(V_Z + V_D)}{V_S}$$

$$f \approx \frac{R_4}{R_1 R_3 C} \cdot \frac{V_S}{(V_Z + V_D)}$$





## > 另一种压控振荡器电路



该图增加了一只R'<sub>1</sub>电阻,并改用双向稳压,其它没有变,所以放电时间变长。



## 本章重点提示:

- ◆理解正弦振荡条件(平衡条件、起振条件、与负反馈区别)。
- ◆掌握RC桥式正弦波振荡电路的电路结构、工作原理、稳幅措施。
- ◆掌握LC正弦波振荡电路的类型、频率计算,会分析给定振荡电路能否起振。
- ◆了解石英晶体的特性及石英晶体振荡器的两种形式。
- ◆掌握电压比较器的电路型式,会分析电压传输特性; 了解集成电压比较器。
- ◆掌握方波发生电路的工作原理,会计算相关参数。



## 作业:

题4.1 题4.8 (a)(c)(e)

题4.2 题4.9

题4.3 题4.12

题4.5

题4.3:课后答案有误

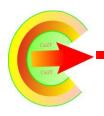
题4.8 (e)中, A2的十、-端对换。

题4.12中, R2改为15kΩ。





# Thank you for your attention



蔡忠法

浙江大学电工电子教学中心

Ver3.5

版权所有©

2019年